

PCI/JF2001/00006

05. 1. 20'04

別紙添付の書類に記載されている事項は下記の出願書類に記載されている事項と同一であることを証明する。

This is to certify that the annexed is a true copy of the following application as filed with this Office.

出 願 年 月 日
Date of Application:

2003年11月 4日

REC'D 27 FEB 2004

PCT

WIPO

出 願 番 号 Application Number:

特願2003-374317

[ST. 10/C]:

出 願 人
Applicant(s):

日本精工株式会社

PRIORITY DOCUMENT
SUBMITTED OR TRANSMITTED IN
COMPLIANCE WITH
RULE 17.1(a) OR (b)

2004年 2月13日

特許庁長官 Commissioner, Japan Patent Office 今井康



BEST AVAILABLE COPY



【書類名】 願 【整理番号】 P045836

【提出日】 平成15年11月 4日 【あて先】 特許庁長官殿

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市鵠沼神明一丁目5番50号 日本精工株式会社内 【氏名】 藤田 安伸

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市鵠沼神明一丁目5番50号 日本精工株式会社内

【氏名】 住谷 寿夫

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市鵠沼神明一丁目5番50号 日本精工株式会社内

【氏名】 中谷 真也

【発明者】

【住所又は居所】 神奈川県藤沢市鵠沼神明一丁目5番50号 日本精工株式会社内 【氏名】

傳寶 功哲

【特許出願人】

【識別番号】 000004204

【氏名又は名称】 日本精工株式会社

【代理人】

【識別番号】 100105647

【弁理士】

【氏名又は名称】 小栗 昌平 【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100105474

【弁理士】

【氏名又は名称】 本多 弘徳 【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100108589

【弁理士】

【氏名又は名称】 市川 利光 【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100115107

【弁理士】

【氏名又は名称】 高松 猛 【電話番号】 03-5561-3990

【選任した代理人】

【識別番号】 100090343

【弁理士】

【氏名又は名称】 栗宇 百合子 【電話番号】 03-5561-3990

【先の出願に基づく優先権主張】

【出願番号】 特願2003-363 【出願日】 平成15年 1月 6日

【手数料の表示】

【予納台帳番号】 092740 【納付金額】 21.000円



【提出物件の目録】

件の目録】

【物件名】 特許請求の範囲 1 【物件名】 明細書 1

【物件名】 【物件名】

図面 1

【物件名】 要約書 1

【包括委任状番号】 0002910



【曹類名】特許請求の筆



芳香族エステル油を基油全量の30質量%以上含有する基油と、増ちょう剤として下記一般式で示されるジウレア化合物をグリース組成物全量に対して5~35質量%含有することを特徴とする自動車電装補機用グリース組成物。

R8-NHCONH-R9-NHCONH-R10

(式中、R9は炭素数6~15の芳香族炭化水素基であり、R8、R10は脂肪族炭化水素基または脂環族炭化水素基または縮合環であり、互いに同一でも異なっていてもよい。)

【請求項2】

【請求項1】

芳香族エステル油がトリメリット酸エステル油及びピロメリット酸エステル油の少なくとも1種であることを特徴とする請求項1記載の自動車電装補機用グリース組成物。

【請求項3】

トリメリット酸エステル油及びピロメリット酸エステル油における誘導炭化水素基が、 炭素数 $6\sim1$ 0の炭化水素基であることを特徴とする請求項 2記載の自動車電装補機用グリース組成物。

【請求項4】

導電性粉末としてカーボンブラック及びカーボンナノチューブの少なくとも 1 種を含有することを特徴とする請求項 $1\sim3$ の何れか 1 項に記載の自動車電装補機用グリース組成物。

【請求項5】

カルボン酸またはカルボン酸塩からなる防錆剤、エステル系防錆剤及びアミン系防錆剤から選択される 2 種以上を合計でグリース組成物全量に対して 0. $2\sim1$ 0 質量%、かつ単独で 0. $1\sim9$. 9 質量%含有することを特徴とする請求項 $1\sim4$ の何れか 1 項に記載の自動車電装補機用グリース組成物。

【請求項6】

内輪と外輪との間に、保持器により複数の転動体を転動自在に保持するとともに、請求項 $1\sim5$ の何れか1項に記載の自動車電装補機用グリース組成物を封入したことを特徴とする転がり軸受。

【請求項7】

接触型ゴムシールを有することを特徴とする請求項6の転がり軸受。

3

【発明の名称】自動車電装補機用グリース組成物及び前記グリース組成物を封入した転が り軸受

【技術分野】

本発明は、特に自動車の電装部品、エンジン補機であるオルタネータや中間プーリ、カ ーエアコン用電磁クラッチ等のような高温、高速、高荷重及び振動の激しい条件下で使用 され、更に-40℃という極低温での流動性が要求される部品に使用されるグリース組成 物、並びに前記グリース組成物を封入した転がり軸受に関する。

【背景技術】

自動車は小型軽量化を目的としたFF (フロントエンジンフロントドライブ) 車の普及 により、更には居住空間拡大の要望により、エンジンルーム空間の減少を余儀なくされ、 上記に挙げたような電装部品やエンジン補機の小型軽量化がより一層進められており、そ れに組み込まれる各部品も高性能高出力化がますます求められている。しかし、小型化に より出力の低下は避けられず、例えばオルタネータやカーエアコン用電磁クラッチでは高 速化することにより出力の低下分を補っており、それに伴って中間プーリも高速化するこ とになる。更に、静粛性向上の要望によりエンジンルームの密閉化が進み、エンジンルー ム内の高温化が促進されるため、これらの部品は高温に耐えることも必要となっている。

高温での焼付き寿命を向上させるために従来より種々の提案がなされており、トリメリ ット酸エステル油を含有する基油にウレア化合物を増ちょう剤として配合したグリースが 広く使用されている(例えば、特許文献1、特許文献2、特許文献3参照)。また、これ らの用途に使用される転がり軸受では、転送面の組織変化を伴うはく離現象に対する対策 も必要であり、例えば、亜硝酸等の金属不動態化剤を添加する方法などが提案されている (特許文献4、特許文献5参照)

[0004]

【特許文献1】特公平7-45677号公報

【特許文献2】特許第3290010号公報

【特許文献3】特許第3330755号公報

【特許文献4】特開2002—195277公報

【特許文献5】特開2003-13973公報

【発明の開示】

【発明が解決しようとする課題】

自動車は世界各国で使用されており、その使用環境も多様であり、要求される特性もそ れに応じて多様となっている。例えば、寒冷地ではエンジン起動時に潤滑剤の流動性不足 による異音が発生しないことに対する要求が高く、熱帯雨林地域や海洋が近い地域では大 気中の湿度や塩分濃度が高いため防錆性に対する要求が高い。

しかし、このような多様な要求に対して、上記に挙げたグリースをはじめとして十分に 対応し得るグリースは未だ得られていない。そこで、本発明は、-40℃の極低温でも異 音を発することがなく、180℃に近い高温下でも優れた耐焼付き性を備え、かつ、耐は く離性、更に防錆性能にも優れ、特に上記した電装部品やエンジン補機等に好適なグリー ス組成物並びに転がり軸受を提供することを目的とする。

【課題を解決するための手段】

本発明者らは、上記の課題を解決すべく鋭意検討した結果、ジウレア化合物の中でも脂 環族炭化水素基を有するものが、芳香族エステル油を含有する基油と組み合わせることに より、極低温から高温までの広い温度範囲にわたり優れた潤滑性能を示し、低温での異音 出証特2004-3009072





の発生もなく、軸受の機・性能を大幅に改善できることを見出し 本発明を完成するに 至った。

[0008]

即ち、本発明は、芳香族エステル油を基油全量の30質量%以上含有する基油と、増ち ょう剤として下記一般式で示されるジウレア化合物をグリース組成物全量に対して5~3 5 質量%含有することを特徴とする自動車電装補機用グリース組成物を提供する。

R8-NHCONH-R9-NHCONH-R10

(式中、R9は炭素数6~15の芳香族炭化水素基であり、R8、R10は脂肪族炭化水 素基または脂環族炭化水素基または縮合環であり、互いに同一でも異なっていてもよい。

[0009]

また、導電性付与のため、導電性粉末としてカーボンプラック及びカーボンナノチュー ブの少なくとも1種を含有することを特徴とする上記自動車電装補機用グリース組成物を 提供する。更に、防錆剤として、カルボン酸またはカルボン酸塩からなる防錆剤、エステ ル系防錆剤及びアミン系防錆剤から選択される2種以上を合計でグリース組成物全量に対 して $0.2\sim10$ 質量%、かつ単独で $0.1\sim9.9$ 質量%含有することが好ましく、こ れにより十分な防錆性が付与される。また、これらの防錆剤は環境への悪影響も無い。

[0010]

また、本発明は、内輪と外輪との間に、保持器により複数の転動体を転動自在に保持す るとともに、上記の自動車電装補機用グリース組成物を封入してなることを特徴とする転 がり軸受を提供する。

【発明の効果】

[0011]

本発明によれば、−40℃の極低温でも異音を発することがなく、180℃に近い高温 下でも優れた耐焼付き性を備え、更には耐はく離性および防錆性能にも優れる自動車電装 補機用グリース組成物が提供される。また、本発明によれば、電装部品やエンジン補機等 に好適な転がり軸受が提供される。

【発明を実施するための最良の形態】

[0012]

以下、本発明の自動車電装補機用グリース組成物(以下、単に「グリース組成物」とい う)及び転がり軸受に関して詳細に説明する。

[0013]

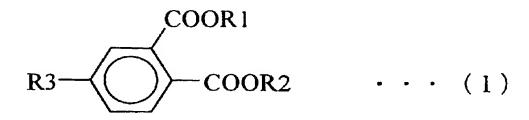
(グリース組成物)

〔基油〕

本発明のグリース組成物において、基油は芳香族エステル油を含有する。芳香族エステ ル油の中でも、下記(I)式に示すトリメリット酸エステル油が好ましい。

[0014]

【化1】



[0015]

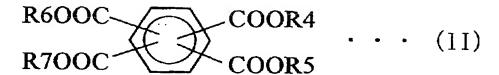
(I) 式中、R1、R2、R3は飽和または不飽和の直鎖または分岐炭化水素基であり 、互いに同一でも異なっていてもよい。また、炭素数は6~10であることが好ましい。

[0016]



また、芳香族エステーとして下記(II)、(III)式に示すヒロメリット酸エステル油も好ましい。

【0017】 【化2】



[0018]

(II)式、(III)式中、R 4 、R 5 、R 6 、R 7 は飽和または不飽和の直鎖または分岐炭化水素基であり、互いに同一でも異なっていてもよい。また、炭素数は $6\sim1$ 0 であることが好ましい。

[0019]

従来より、耐熱性に優れる潤滑油として、ポリフェニルエーテル油、シリコーン油、ファ素油等が知られている。しかし、これらの潤滑油は何れも非常に高価であり、しかもシリニーン油やファ素油は一般的に潤滑性に劣るという問題を抱えている。これに対し、上記芳香族エステル油は、比較的安価であり、更に耐熱性や耐酸化性、耐摩耗性等に優れるという利点を有する。特に、(I)式~(III)式で表され、炭素数6~10の炭化水素基を有するトリメリット酸エステル油及びピロメリット酸エステル油は、流動点も低く、粘度指数も高いため、極低温から高温まで広い使用温度が要求される自動車電装補機には好適である。特に、トリメリット酸エステル油は流動点が低く、好ましい。

[0020]

このような炭素数6~10の炭化水素基を有するトリメリット酸エステル油及びピロメリット酸エステル油は市場からも入手でき、トリメリット酸エステル油として花王(株)製「トリメックスT-08」、「トリメックスN-08」、旭電化(株)製「アデカプルーバーT-45」、「アデカプルーバーT-90」、「アデカプルーバーPT-50」、UNJOEMA社製「EMKARATE8130」、「EMKARATE9130」等、ピロメリット酸エステル油として旭電化(株)製「アデカプルーバーLX-1891」、「アプルブルーバーLX-1892」等が挙げられる。

[0021]

上記芳香族エステル油の含有量は、基油全量の30質量%以上が好ましい。芳香族エステル油の含有量が30質量%を下回ると、高温での焼付きを起こしやすくなり、更には耐磨耗性も十分に発現しなくなる。併用できる潤滑油としては、鉱油、フッ素油、シリコンで、合成炭化水素油、エーテル油、芳香族エステル油以外のエステル油、グリコール油等かあげられる。この中でも、流動点が低く、耐熱性や耐酸化性等に優れるものが好ましく、合成炭化水素油、エーテル油、エステル油が好適である。具体的には、合成炭化水素油としてポリーαーオレフィン油等、エーテル系油としてアルキルジフェニルエーテル、アルキルトリフェニルエーテル等、エステル油としてジエステル油、ネオペンチル型ポリオ



ールエステル油及びこれのコンプレックスエステル油等をそれぞれ挙げることができる。これらは単独で使用してもよく、適宜組み合わせて使用することもできる。中でも、極低温での異音発生を考慮した低音流動性に加え、高温、高速、高荷重及び振動の激しい条件下での潤滑性能や焼付き寿命の向上を考慮すると、ペンタエリスリトールエステル油等のポリオールエステル油やポリーαーオレフィン油もしくはアルキルジフェニルエーテル油との併用が好ましい。

[0022]

また、基油は、40 Cにおける動粘度が $30\sim150\,\mathrm{mm}^2/\mathrm{s}$ であることが好ましく、低温流動性を勘案すると $40\sim130\,\mathrm{mm}^2/\mathrm{s}$ がより好ましい。最も好ましくは、 $40\sim100\,\mathrm{mm}^2/\mathrm{s}$ である。

[0023]

〔増ちょう剤〕

上記基油には、増ちょう剤として下記 (IV) 式で示されるジウレア化合物が配合される

R8-NHCONH-R9-HNOCHN-R10 . . . (IV) [0024]

(IV) 式中、R9は炭素数6~15の芳香族炭化水素基であり、R8、R10は炭化水素基または縮合環炭化水素基であり、互いに同一でも異なっていてもよい。また、R8、R10において、炭化水素基は脂肪族炭化水素基、芳香族炭化水素基の何れでもよく、縮合環炭化水素基の炭素数は好ましくは9~19である。R8、R10は、少なくとも脂環族炭化水素基もしくは脂肪族炭化水素基を有することが好ましい。脂環族炭化水素基を有するジウレア化合物と比べて耐熱性に優れるという性質がある。脂肪族炭化水素基を有するジウレア化合物は脂環族炭化水素基を有なジウレア化合物は脂環族炭化水素基を有なジウレア化合物は脂環族炭化水素基を有なジウレア化合物に比べて、グリースの増ちょう剤として使用したとき、グリースの動性に優れるという利点がある。また、脂環族炭化水素基もしくは脂肪族炭化水素基を有するジウレア化合物と比べて、それぞれのするジウレア化合物は、芳香族炭化水素基を有するジウレア化合物と比べて、それぞれの、同じちょう度で比較すると、脂肪族炭化水素基もしくは脂環族炭化水素基を有するジウレア化合物は、芳香族炭化水素基を有するジウレア化合物よりも少ない使用量ですみ、その分基油の割合を多くすることができ、耐焼き付き性を向上できる。

[0025]

上記(IV)式で表されるジウレア化合物は、基油中で、R9を骨格中に有するジイソシアネート1モルに対し、R8またはR10を骨格中に有するモノアミンを合計で2モルの割合で反応させることにより得られる。

[0026]

R9を骨格中に有するジイソシアネートとしては、ジフェニルメタンジイソシアネート、トリレンジイソシアネート、キシリレンジイソシアネート、ビフェニレンジイソシアネート、ジメチルジフェニレンジイソシアネート、あるいはこれらのアルキル置換体等を好適に使用できる。

[0027]

R8またはR10として炭化水素基を骨格中に有するモノアミンとしては、アニリン、シクロヘキシルアミン、オクチルアミン、トルイジン、ドデシルアニリン、オクタデシルアミン、ヘキシルアミン、ヘプチルアミン、ノニルアミン、エチルヘキシルアミン、デジルアミン、ドデシルアミン、テトラデシルアミン、ペンタデシルアミン、ノナデシルアミン、ドデシルアミン、オレイルアミン、リノレイルアミン、リノレイルアミン、リノレイルアミン、リクロヘキシルアミン、エチルシクロヘキシルアミン、ジメチルシクロヘキシルアミン、ブチルシクロヘキシルアミン、プリシロピルシクロヘキシルアミン、アミルシクロヘキシルアミン、ブラロオクチルアミン、ロピルシクロヘキシルアミン、アミルシクロヘキシルアミン、メチルベンジルアミン、ビフェニルアミン、フェニルイソプロピルアミン、フェニルヘキシルアミン等を好適に使用で

5/



きる。

[0028]

また、R8またはR10として縮合環炭化水素基を有するモノアミンとしては、アミノ インデン、アミンインダン、アミノ-1-メチレンインデン等のインデン系アミン化合物 、アミノナフタレン(ナフチルアミン)、アミノメチルナフタレン、アミノエチルナフタ レン、アミノジメチルナフタレン、アミノカダレン、アミノビニルナフタレン、アミノフ エニルナフタレン、アミノベンジルナフタレン、アミノジナフチルアミン、アミノビナフ チル、アミノー1, 2ージヒドロナフタレン、アミノー1, 4ージヒドロナフタレン、ア ミノテトラヒドロナフタレン、アミノオクタリン等のナフタレン系アミン化合物、アミノ ペンタレン、アミノアズレン、アミノヘプタレン等の縮合二環アミン化合物、アミノフル オレン、アミノー9ーフェニルフルオレン等のアミノフルオレン系アミン化合物、アミノ アントラセン、アミノメチルアントラセン、アミノジメチルアントラセン、アミノフェニ ルアントラセン、アミノー9、10-ジヒドロアントラセン等のアントラセン系アミン化 合物、アミノフェナントレン、アミノー1,7-ジメチルフェナントレン、アミノレテン 等のフェナントレン系アミン化合物、アミノビフェニレン、アミノーsーインダセン、ア ミノーasーインダセン、アミノアセナフチレン、アミノアセナフテン、アミオフェナレ ン等の縮合三環系アミン化合物、アミノナフタセン、アミノクリセン、アミノピレン、ア ミノトリフェニレン、アミノベンゾアントラセン、アミノアセアントリレン、アミノアセ アントレン、アミノアセフェナントリレン、アミノアセフェナントレン、アミノフルオラ ンテン、アミノプレイアデン等の縮合四環系アミン化合物、アミノペンタセン、アミノペ ンタフェン、アミノピセン、アミノペリレン、アミノジベンゾアントラセン、アミノベン ゾピレン、アミノコラントレン等の縮合五環系アミン化合物、アミノコロネン、アミノピ ラントレン、アミノビオラントレン、アミノイソビオラントレン、アミノオバレン等の縮 合多環系(六環以上)アミン化合物等が挙げられる。

[0029]

上記(IV)式で示されるジウレア化合物は、単独でも、混合して使用してもよく、グリース組成物全量に対して5~35質量%配合される。配合量が5質量%未満ではグリース状態を維持することが困難となり、35質量%を超える場合はグリースが硬化しすぎて十分な潤滑効果を発揮することができない。より高温、高速、高荷重、高振動条件にも耐え得ることを考慮すると、高温、高せん断によるグリース軟化、また潤滑効果を勘案して配合量を10~30質量%とすることが好ましい。

[0030]

グリース組成物の混和ちょう度は220~340が好ましく、上記(IV)式で示されるジウレア化合物の配合量でこのような混和ちょう度とするには、(IV)式で表されるジウレア化合物において、脂環族炭化水素基もしくは脂肪族炭化水素基のモル比率が全量を100として、脂肪族炭化水素基もしくは脂肪族炭化水素基及び芳香族炭化水素基と合わせた合計量の20モル%以上とすることが望ましい。

[0031]

[導電性粉末]

軸受内外輪間の電位差を除去し、はく離現象を防止するために、導電性粉末を添加することが好ましい。導電性粉末は特に制限されるものではないが、高温まで導電性を維持できること、グリースの潤滑性を損なわないこと等を考慮すると、カーボンブラックは、平均はカーボンナノチューブ等の炭素系粉末を好適に使用できる。カーボンブラックは、平均粒径が $5\,\mu$ m以下のものが好ましく、 $2\,\mu$ m以下のものがより好ましい。最も好ましくは、 $1\,0\sim3\,0\,0$ n mの平均粒径であるものを使用する。このようなカーボンブラックは市場からも入手でき、例えばライオンアクブ社のケッチェンブラックEC及びケッチェンブラックEC600JD等が挙げられる。カーボンナノチューブは、С60、С70のフラーレンをはじめ、直径が $1\,5$ n m以下、長さが $5\,\mu$ m以下のものが好適に使用できる。好ましくは、直径が $1\,0$ n m以下長さ $2\,\mu$ m以下のものを使用する。このようなカーボンナノテューブは市場からも入手でき、例えば昭和電工社製カーボンナノファイバー V G C F



等が挙げられる。



[0032]

これら導電性粉末のグリース組成物への添加量は、グリース組成物全量の $0.5\sim5$ 質量%が好ましい。添加量が0.5 質量%以下では添加効果が得られず、5 質量%を越えるとグリースの流動性に影響がある。また、前記平均粒径もしくは長さが 2μ mを越えると、軸受の音響性能に影響を及ぼす場合がある。

[0033]

〔防錆剤〕

本発明の用途である自動車電装補機用軸受では高い防錆性が要求さていることから、防錆剤を添加することが好ましい。防錆剤の中でも、環境負荷の少ないカルボン酸及びカルボン酸塩からなる防錆剤、エステル系防錆剤、アミン系防錆剤が好ましい。これらは十分な防錆性能を発揮するために2種以上を混合して使用され、そのグリース組成物全量に対する含有量は、合計量で0.2~10質量%であり、かつ個々の防錆剤は0.1~9.9質量%である。耐焼付性は基油量が多いほど向上することから、防錆剤は合計で0.2~6質量%、単独で0.1~5.9質量%とすることが好ましい。

[0034]

カルボン酸及びカルボン酸塩からなる防錆剤、エステル系防錆剤、アミン系防錆剤には制限がないが、以下に好ましい例を示す。カルボン酸及びカルボン酸塩として、ステアリン酸等のモノカルボン酸、アルキルまたはアルケニルコハク酸及びその誘導体等のジカルボン酸、ナフテン酸、アビエチン酸、ラノリン脂肪酸またはアルケニルコハク酸のカルシウム、バリウム、マグネシウム、アルミニウム、亜鉛、鉛等の金属塩等が挙げられるが、中でもアルケニルコハク酸、ナフテン酸亜鉛が好適である。エステル系防錆剤として、ソルビタントリオレエート、ペンタエリスリットモノオレエートやコハク酸ハーフエステル等の多価アルコールのカルボン酸部分エステル等が挙げられるが、中でもソルビタンモノオレエート、コハク酸ハーフエステルが好適である。アミン系防錆剤としては、アルコキシフェニルアミン、二塩基性カルボン酸の部分アミド等が好適である。

[0035]

〔その他の添加剤〕

グリース組成物には、その性能を一層高めるため、必要に応じて更に他の添加剤を含有させることができる。その他の添加剤としては、アミン系、フェノール系、硫黄系、ジチオリン酸亜鉛、ジチオカルバミン酸亜鉛等の酸化防止剤、リン系、ジチオリン酸亜鉛、有機モリブデン等の極圧剤、脂肪酸、動植物油等の油性向上剤、ベンゾトリアゾールの金属不活性剤等が挙げられ、これらを単独または2種以上組み合わせて添加することができる。これら添加剤の添加量は、本発明の所期の目的を達成できれば特に限定されるものではなく、適宜設定される。

[0036]

(転がり軸受)

本発明はまた、上記のグリース組成物を封入した転がり軸受に関する。転がり軸受の種類や構成、構造には制限はないが、例えば図1に示す複列アンギュラ玉軸受10を例示することができる。図示される複列アンギュラ玉軸受10は、外輪15の内周面に設けた複列の外輪軌道17、17と、内輪16、16の各外周面に設けた内輪軌道18、18との間に複数個ずつ転動自在に転動体(玉)19、19を設けて、外輪15と内輪16、16との相対回転を自在としている。また、外輪15と内輪18,18との間はシール装置1で密封されている。このシール装置1は、金属製のスリンガ2と弾性材料からなるシール材3とを一体成形したものである。スリンガ2は、外輪15の端部内周面に内嵌固定自在な外径側円筒部5と、外径側円筒部5の軸方向内端縁から直径方向内方に折れ曲がった内側円輪部6とを備えた、断面略L字形で全体を円環状とする第1部材と、内輪16の外端部外周面に外嵌固定自在な内径側円筒部8と、この内径側円筒部8の軸方向外端縁から直径方向外方に折れ曲がった外側円輪部9とを備えた、断面L字形で全体を円環状としてい



る第2部材とで構成される。シール材3は、外側、中間、内偏の3本のシールリップ3a、3b、3cを備えており、最も外側に位置する外側シールリップ3aの先端縁をスリンガ2を構成する外側円輪部9の内側面に全周に亙って摺接させ、残り2本のシールリップである中間シールリップ3b及び内側シールリップ3cの先端縁をスリンガ2を構成する内径側円筒部8の外周面に全周に亙って摺接させて、高いシール性能を発揮する。

[0037]

上記のグリース組成物は、外輪15、内輪16, 16、玉19及びシール装置1で形成される空間に封入される。封入量には制限がないが、前記空間の $25\sim45$ 体積%を占めることが好ましい。

[0038]

本発明の転がり軸受は、上記のグリース組成物が封入されているため、高温、高速、高荷重及び振動の激しい条件下でも良好に作動し、更には-40℃という極低温でも異音が発生せず、自動車電装補機用として好適である。

【実施例】

[0039]

以下、実施例及び比較例を挙げて本発明を更に説明するが、本発明はこれにより何ら制限されるものではない。

[0040]

[実施例1~8、比較例1~2]

(試験グリースの調製)

表1に示す配合にて、試験グリースを調製した。その際、第1の容器に基油の半量を入れ、そこへシクロへキシルアミンを投入して溶解させた。また、第2の容器に基油の半量を入れ、そこへジフェニルメタンー4,4ージイソシアネートを投入して溶解させた。そして、第2の容器に第1の容器の内容物を加え、約70℃に加熱しながら攪拌して反応させた。その後、160℃まで昇温して反応を終了し、冷却した後、防錆剤及び酸化防止剤を添加し、ロールミルを通し、脱泡して試験グリースを得た。尚、防錆剤の配合量は合計で2質量%とし、酸化防止剤の種類、配合量は共通とした。

[0041]

上記の如く調製した試験グリースを用いて下記に示す(1)焼付き試験-I、(2)低温異音試験-I、(3)高温ちょう度変化試験及び(4)防錆試験を行った。結果を表1に併記する。

[0042]

(1) 焼付き試験-I

内径 ϕ 3 5 mm、外径 ϕ 5 2 mm、幅 2 0 mmの接触ゴムシール付き複列アンギュラ玉軸受(図 1 参照)に、試験グリースを 1 g封入して試験軸受を作製した。そして、外輪回転速度 1 0 0 0 0 m i n⁻¹、軸受温度 1 7 0 $\mathbb C$ 、ラジアル荷重 1 9 6 0 N の条件で連続回転させ、軸受外輪温度が 1 5 $\mathbb C$ 上昇したときに焼付きと見做し、試験を終了した。結果は比較例 3 の焼付き寿命を 1 とした相対対値で示した。

[0043]

(2) 低温異音試験-I

内径 ϕ 2 5 mm、外径 ϕ 6 2 mm、幅 1 7 mmの接触ゴムシール付き単列深溝玉軸受に、試験グリースを 3. 5 g封入して試験軸受を作製した。そして、- 3 0 $\mathbb C$ 、アキシアル 荷重 9 8 0 Nの条件下で内輪を回転速度 1 8 0 0 m i n $^{-1}$ で 5 秒回転した後 3 6 0 0 m i n $^{-1}$ で 5 秒回転する操作を 5 回繰り返して行い、異音の発生の有無を確認した。異音が発生した場合を不合格とした。

[0044]

(3) 高温ちょう度変化試験

試験グリースを鉄板上に3mm厚の膜状に塗布し、170℃環境下に240時間放置した。放置後に混和ちょう度を測定し、放置前の混和ちょう度と比較した。混和ちょう度の変化が±100を超える場合を不合格とした。







(4) 防錆試験

内径 ϕ 1 7 mm、外径 ϕ 4 7 mm、幅 1 4 mmの単列深溝玉軸受に、試験グリースを 2 . 7 g 封入し、更に 0 . 1%塩化ナトリウム水溶液を軸受内部に 0 . 3 m L 注入し、非接触シールを取り付けて試験軸受を作製した。試験軸受を回転させて試験グリース及び塩化ナトリウム水溶液を軸受内部に行き渡らせた後、 6 0 $\mathbb C$ 、 7 0 % R H の環境下に 3 日間放置した。放置後、試験軸受を分解して、内輪軌道面を観察して錆の発生の有無を確認した。錆が発生している場合を不合格とした。

【0046】 【表1】

表1. グリース配合及び試験結果

| | 実施例1 | 実施例2 | 実施例3 | 実施例4 | 実施例5 |
|----------------|-----------|-----------|-----------|-------------|------------|
| 増ちょう剤 | ジウレア | ジウレア | ジウレア | ジウレア | ジウレア |
| | (芳香+脂環) | (脂環+脂肪) | (脂環) | (芳香+脂環) | (脂環) |
| 増ちょう剤量、 質量% | 15 | 13 | 18 | 16 | 20 |
| 基油構成 | PE | TE | TE | TE | TE |
| В М1472 | (100) | . (100) | (100) | (100) | (100) |
| 芳香族エステルの | C8 | C7~C9 | C8 | C8, C10 | C7~C9 |
| 炭化水素基 | nーオクチル | 混合 | 2ーエチルヘキシル | nーオクチル、デシル | 混合 |
| | ソルピタントリオレ | ナフテン酸カルシウ | ナフテン酸亜鉛 | コハク酸ハーフェス | ソルヒ・タンモノオレ |
| 防錆剤 | エート+アルケニル | ム+コハク酸ハーフ | +コハク酸ハーフェ | テル+ソルヒ・タンモノ | エート+ナフテン |
| | コハク酸 | エステル | ステル+ソルピタン | オレエート | 酸亜鉛 |
| | | | モノオレエート | | |
| 基油動粘度 | 83 | 53 | 00 | 40 | |
| mm²/s@40°C | 83 | 53 90 | 48 | 70 | |
| 混和ちょう度 | No.2 | No.2-No.1 | No.1 | No.2 | No.3 |
| 基油流動点、℃ | -38 | -45 | -40 | -46 | -48 |
| 高温ちょう度変化 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| 低温異音試験Ⅰ | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| 焼付き試験Ⅰ | 11 | 10 | 14 | 7 | 12 |
| 防錆性試験 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| | | | | | |

TE:トリメリット酸エステル、PE:ピロメリット酸エステル、PET:ペンタエリスリトールエステル(30mm²/s@40℃)

ADE:ジアルキルジフェニルエーテル(100mm²/s@40°C)、MO:鉱油(97mm²/s@40°C)

[0047]



【表2】



表1(つづき)

| | 実施例6 | 実施例7 | 実施例8 | 比較例1 | 比較例2 |
|-------------------|--------------|-----------------|-----------|------------|-----------|
| 増ちょう剤 | ジウレア | ジウレア | ジウレア | トリウレア | ジウレア |
| | (脂環) | (芳香+脂肪) | (脂肪) | (芳香族) | (芳香族) |
| 増ちょう剤量、 質量% | 18 | 22 | 12 | 24 | 23 |
| 基油構成 | TE+ADE | TE+PET | TE | TE | МО |
| | (30:70) | (50:50) | (100) | (100) | (100) |
| 芳香族エステルの | C7~C9 | C10 | C12 | C8, C10 | |
| 炭化水素基 | 混合 | テシル | ドテシル | nーオクチル、デシル | |
| | ソルピタンモノオレ | ステアリン酸+ソル | ナフテン酸亜鉛 | コハク酸ハーフェス | ソルピタントリオレ |
| 防錆剤 | エート+ナフテン酸 | ピタンモノオレエー | +アルケニルコハク | テル | エート |
| | 企 | F | 酸無水物 | | _ , |
| 基油動粘度 | 00 | 00 | | | |
| mm²/s@40°C | 80 | 60 | 130 | 48 | · 97 |
| 混和ちょう度 | No.1 | No.3-No.2 | No.2 | No.2 | No.2 |
| 基油流動点、℃ | -40 | - 35 | -25 | -46 | -25 |
| 高温ちょう度変化 | 合格 | 合格 | 合格 | 不合格 | 不合格 |
| 低温異音試験[| 合格 | 合格 | 不合格 | 合格 | 不合格 |
| 焼付き試験Ⅰ | 9 | 7 | 10 | 4 | 1 |
| 防錆性試験 | 合格 | 合格 | 合格 | 不合格 | 不合格 |
| 丁ピ・レル むしょし 高化ナッニョ | DE L'DAU LES | | | 1 14 14 | |

TE: PJタリット酸エステル、PE: ピロメリット酸エステル、PET: ペンタエリスリトールエステル(30mm²/s@40°C)

ADE:ジアルキルジフェニルエーテル(100mm²/s@40°C)、MO:鉱油(97mm²/s@40°C)

[0048]

表1に示すように、本発明に従い、芳香族エステル油を含む基油と、一般式 (IV) で示されるジウレア化合物を増ちょう剤とを含有する実施例の試験グリースは、高温での混和ちょう度の変化も少なく、高温耐久性に優れる。また、実施例の試験グリースを封入することにより、軸受の焼付き寿命を改善でき、低温での異音の発生も抑えることができ、正は防錆性も向上する。但し、実施例 8 のように、芳香族エステル油を含む基油を用いても、増ちょう剤に脂肪族炭化水素基を有するジウレア化合物を用いても、基油粘度が高いと低温で異音が発生するようになる。また、比較例 1 のように、芳香族エステル油を含む基油を用いても、増ちょう剤に芳香族炭化水素基を有するトリウレア化合物を用いると高温耐久性に劣るようになり、更に防錆剤もコハク酸ハーフエステル単独であることから防錆性能も低下している。

[9049]

(芳香族エステル油の含有量の検証-I)

実施例7の試験グリースの配合に従い、トリメリット酸エステル油とペンタエリスリトールエステル油との配合比を変えた基油を用いて試験グリースを調製した。そして、試験グリースを用いて上記(1)焼付き試験-Iを行った。

100501

図2に、トリメリット酸エステル油の含有量と焼付き寿命との関係をグラフにして示す。尚、焼付き寿命は、ペンタエリスリトールエステル油単独(100%)の場合に対する相対値で示してある。図示されるように、トリメリット酸エステル油を30質量%以上含有することにより、焼付き寿命が特に良好になることがわかる。

[0051]

(増ちょう剤配合量の検証-I)

実施例5の試験グリースの配合に従い、増ちょう剤の配合量を変えて試験グリースを調製した。そして、試験グリースを用いて上記(1)焼付き試験-Iを行った。

[0052]



図3に、増ちょう剤の合量と焼付き寿命との関係をグラフにして示す。尚、焼付き寿 命は、比較例3に対する相対値で示してある。図示されるように、増ちょう剤を5~35 質量%、特に $10\sim30$ 質量%配合することにより、焼付き寿命が良好になることがわか る。

[0053]

(基油の流動点と低温異音発生との関係-I) 流動点-55℃のペンタエリスリトールエステルと流動点-20℃のピロメリット酸エ ステルとを用いて流動点の異なる基油を調製し、各基油に脂環族炭化水素基を有するジウ レア化合物を配合して試験グリースを調製した。尚、ジウレア化合物の配合量は一定で、 混和ちょう度No. 2に調整した。そして、試験グリースを用いて上記 (2) 低温異音試 験ーIを行った。

図4に、基油の流動点と異音発生との関係を示すが、基油の流動点が-30℃以下であ ると、異音が発生しないことがわかる。

[0055]

[実施例9~15, 比較例3~5]

表2に示す配合にて、試験グリースを調製した。その際、第1の容器に基油の半量を入 (試験グリースの調製) れ、そこへシクロヘキシルアミンを投入して溶解させた。また、第2の容器に基油の半量 を入れ、そこへジフェニルメタンー4,4-ジイソシアネートを投入して溶解させた。そ して、第2の容器に第1の容器の内容物を加え、約70℃に加熱しながら攪拌して反応さ せた。その後、160℃まで昇温して反応を終了し、冷却した後、防錆剤、酸化防止剤及 びカーボンブラックを添加し、ロールミルを通し、脱泡して試験グリースを得た。尚、酸 化防止剤の種類、配合量は共通とした。

上記の如く調製した試験グリースを用いて下記に示す (1) 焼付き試験-II、(2) 低 温異音試験-II及び(5)耐はく離試験を行った。また、上記と同様の(3)高温ちょう 度変化試験及び(4)防錆試験を行った。結果を表 2 に併記する。

[0057]

内径 ϕ 3 5 mm、外径 ϕ 5 2 mm、幅 2 0 mmの接触ゴムシール付き複列アンギュラ玉 (1) 焼付き試験-II 軸受(図1参照)に、試験グリースを1g封入して試験軸受を作製した。そして、外輪回 転速度13000mi n-1、軸受温度130℃、ラジアル荷重1560Nの条件で連続回 転させ、軸受外輪温度が15℃上昇したときに焼付きと見做し、試験を終了した。焼付き に至るまでの時間が1000時間以上を合格とした。

[0058]

内径 φ 2 5 mm、外径 φ 6 2 mm、幅 1 7 m m の接触ゴムシール付き単列深溝玉軸受に (2) 低温異音試験-II 、試験グリースを3.5g對入して試験軸受を作製した。そして、-30℃、アキシアル 荷重9800Nの条件下で内輪を2600min⁻¹で30秒回転させ、異音の発生の有無 を確認した。異音が発生した場合を不合格とした。

[0059]

内径 φ 1 7 mm、外径 φ 4 7 mm、幅 1 4 mmの単列深溝玉軸受に、試験グリースを 2 (5) 耐はく離試験 . 5g封入して試験軸受とし、この試験軸受をエンジン実機のオルタネータに組み込み、 室温雰囲気下でプーリ荷重1560Nにてエンジンを1000~6000min-1 (軸 を測定し、振動値が初期値の5倍を超えた場合にはく離発生と見做した。試験は10回行 い、回転500時間未満ではく離を起こした回数を求めた。

[0060]



【表3】



表2. グリース配合及び試験結果

| | 実施例9 | 実施例10 | 実施例11 | 実施例12 | 実施例13 |
|--------------------------|-------------|------------|-------------|-------------|------------|
| 増ちょう剤 | ジウレア | ジウレア | ジウレア | ジウレア | ジウレア |
| アミン | (脂肪) | (脂環+脂肪) | (脂環) | (脂環+脂肪) | (脂環+脂肪) |
| 比率 | 100 | 10/90 | 100 | 30/70 | 50/50 |
| 増ちょう剤量、 質量% | 15 | 13 | 18 | 16 | 20 |
| 基油構成 | PE | TE | TE | TE | TE |
| | (100) | (100) | (100) | (100) | (100) |
| 芳香族エステルの | C8 | C8 | C7~C9 | C8, C10 | C4~C10 |
| 炭化水素基 | nーオクチル | 2-エチルヘキシル | 混合 | nーオクチル、デシル | 混合 |
| | ソルヒ・タントリオレ | ナフテン酸カルシウ | ナフテン酸亜鉛 | コハク酸ハーフェス | ソルヒ・タンモノオレ |
| | エート(2.5)+アル | ム(2)+コハク酸ハ | (0.5)+コハク酸ハ | テル(2)+ソルピタン | エート(3)+ナフテ |
| 防錆剤 | ケニルコハク酸 | ーフエステル(2) | ーフェステル(2.5) | モノオレエート(3) | ン酸亜鉛(1) |
| 添加量 | (2.5) | | +ソルヒ・タンモノオ | | |
| | | | レエート(2.5) | y (| |
| | 合計 5% | 合計 4% | 合計 5.5% | 合計 5% | 合計 4% |
| 導電性物質 | CB | CN+CB | CB | CB | CN |
| | 1% | 0.5%+2% | 5% | 3% | 3% |
| 基油動粘度 | 83 | 90 | 53 | 40 | |
| mm²/s@40°C | | 50 | | 48 | 100 |
| 混和ちょう度 | No.2 | No.2-No.1 | No.1 | No.2 | No.3 |
| 基油流動点、℃ | -38 | -45 | -48 | -46 | -48 |
| 高温ちょう度変化 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| 低温異音試験 Ⅱ | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| 焼付き試験 🛚 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| 防錆性試験 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| 耐はく離試験 | 0/10 | 0/10 | 0/10 | 0/10 | 0/10 |
| TC . Lil Jil al Thean an | DA 0 -1-011 | | | | |

TE:トリメリット酸エステル、PAO:ホリαーオレフィン(48 mm²/s@40°C)

ADE:ジアルキルジフェニルエーテル(100mm²/s@40℃)、MO:鉱油(97mm²/s@40℃)

CB:カーボンプラック、CN:カーボンナノチュープ

[0061]



【表4】



表2(つづき)

| | 実施例14 | 実施例15 | 比較例3 | 比較例4 | 比較例5 |
|------------------|-------------|----------------|-------------|---------------|-----------|
| 増ちょう剤 | ジウレア | ジウレア | ジウレア | トリウレア | ジウレア |
| アミン | (脂環+脂肪) | (脂肪) | (脂肪) | (芳香族) | (芳香族) |
| 比率 | 70/30 | 100 | 100 | 100 | 100 |
| 増ちょう剤量、 質量% | 12 | 15 | 12 | 24 | 23 |
| 基油構成 | TE+ADE | TE+PAO | TE | TE | МО |
| | (30:70) | (50:50) | (100) | (100) | (100) |
| 芳香族エステルの | C7~C9 | C8 | C10 | C8, C10 | (100) |
| 炭化水素基 | 混合 | 2-エチルヘキシル | テンル | nーオクチル、デシル | |
| | ソルヒ・タンモノオレ | コハク酸ハーフェス | ナフテン酸亜鉛 | コハク酸ハーフェス | ソルピタントリオレ |
| | エート(3)+ナフテン | テル(3)+ソルピタ | (0.5)+アルケニル | テル(0.5) | エート(0.5) |
| 防錆剤 | 酸亜鉛(4) | ンモノオレエート | コハク酸無水物 | , , , , , , , | 2 1(0.0) |
| 添加量 | | (3)+ナフテン酸 | (0.5) | | |
| | | 亜鉛(3.5) | | | |
| | 合計 7% | 合計 9.5% | 合計1% | 0.5% | 0.5% |
| 導電性物質 | CB+CN | СВ | CB | | 0.070 |
| | 4% | 0.5% | 7% | _ | |
| 基油動粘度 | 80 | 60 | | | |
| mm²/s@40°C | 80 | 60 | 160 | 48 | 97 |
| 混和ちょう度 | No.1 | No.3-No.2 | No.4-No.3 | No.2 | No.2 |
| 基油流動点、℃ | -40 | -45 | -15 | -46 | -25 |
| 高温ちょう度変化 | 合格 | 合格 | 合格 | 不合格 | |
| 低温異音試験Ⅱ | | 合格 | 不合格 | 合格 | 不合格 |
| 焼付き試験 II | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 | 合格 |
| 防錆性試験 | 合格 | 合格 | 合格 | 不合格 | 不合格 |
| 耐はく離試験 | 0/10 | 0/10 | 0/10 | 3/10 | 4/10 |
| TF・kil 幻っよるをエフテル | D40 4°11 | LI = 0 (40 2 4 | | | 7/10 |

TE:トリメリット酸エステル、PAO:ポリαーオレフィン(48 mm²/s@40℃)

ADE:ジアルキルジフェニルエーテル(100mm²/s@40℃)、MO:鉱油(97mm²/s@40℃)

CB:カーボンプ・ラック、CN:カーボンナノチューブ

[0062]

表2に示すように、本発明に従い、芳香族エステル油を含む基油と、一般式 (IV) で示されるジウレア化合物を増ちょう剤とを含有する実施例の試験グリースは、高温での混和ちょう度の変化も少なく、高温耐久性に優れる。また、実施例の試験グリースを封入することにより、軸受の焼付き寿命を改善でき、低温での異音の発生も抑えることができ、防錆性も向上する。更に、導電性粉末を過剰に含有する試験グリースでは音響特性に対し、比較例3のように、導電性粉末を過剰に含有する試験グリースでは音響特性に悪影響を及ぼし、低温で異音が発生するようになる。また、比較例4のように、芳香族エステル油を含む基油を用いても、増ちょう剤に芳香族炭化水素基を有するトリウレア化合物を用いると高温耐久性に劣るようになり、更に防錆剤がコハク酸ハーフエステル単独であることから防錆性能も低下する。また、比較例4及び比較例5では、導電性粉末を含有しないことから、耐はく離性も劣っている。

[0063]

(芳香族エステル油の含有量の検証-II)

実施例15の試験グリースの配合に従い、トリメリット酸エステル油とポリ α ーオレフィン油との配合比を変えた基油を用いて試験グリースを調製した。そして、試験グリースを用いて上記(1)焼付き試験ーIIを行った。

[0064]

図5に、トリメリット酸エステル油の含有量と焼付き寿命との関係をグラフにして示す 出証特2004-3009072



。尚、焼付き寿命は、オーαーオレフィン油単独(100%)の場合に対する相対値で示してある。図示されるように、トリメリット酸エステル油を30質量%以上含有することにより、焼付き寿命が特に良好になることがわかる。

[0065]

(増ちょう剤配合量の検証-II)

実施例11の試験グリースの配合に従い、増ちょう剤の配合量を変えて試験グリースを調製した。そして、試験グリースを用いて上記(1)焼付き試験-IIを行った。

[0066]

図 6 に、増ちょう剤の配合量と焼付き寿命との関係をグラフにして示す。尚、焼付き寿命は、比較例 5 に対する相対値で示してある。図示されるように、増ちょう剤を $5\sim3$ 5 質量%、特に $10\sim3$ 0 質量%配合することにより、焼付き寿命が良好になることがわかる。

[0067]

(基油の流動点と低温異音発生との関係-II)

流動点-55 $\mathbb C$ のペンタエリスリトールエステルと流動点-20 $\mathbb C$ のピロメリット酸エステルとを用いて流動点の異なる基油を調製し、各基油に脂環族炭化水素基を有するジウレア化合物を配合して試験グリースを調製した。尚、ジウレア化合物の配合量は一定で、混和ちょう度No.2 に調整した。そして、試験グリースを用いて上記(2)低温異音試験-IIを行った。

[0068]

図7に、基油の流動点と異音発生との関係を示すが、基油の流動点が-30℃以下であると、異音が発生しないことがわかる。

[0069]

(カーボンブラックの含有量の検証)

実施例9の試験グリースの配合に従い、カーボンブラックの添加量を変えて試験グリースを調製した。そして、試験グリースを用いて上記(5)耐はく離試験を行い、はく離発生確率を下記式で算出した。

はく離発生確率 (%) = [はく離発生数/試験数 (= 10)] $\times 100$

[0070]

図8に、カーボンブラックの添加量とはく離発生確率との関係を示すが、カーボンブラックを0.5質量%以上添加することにより、はく離発生が抑えられることがわかる。

[0071]

(カーボンプラックの粒子径の検証)

実施例 9 の試験グリースの配合に従い、粒子径 34 n m ~ 6 μ m のカーボンブラックを添加(但し、添加量は 5 質量%一定)して試験グリースを調製した。そして、試験グリースを内径 ϕ 17 m m、外径 ϕ 47 m m、幅 14 m m の 単列深溝玉軸受に、試験グリースを空間容積の 35 %を占めるように封入して試験軸受を作製した。試験軸受を室温雰囲気下でアキシアル荷重 49 N にて内輪回転速度 1800 m i n $^{-1}$ で回転させ、回転開始から 120 秒間アンデロン値(1800 ~ 1000 00 Hz)を測定した。この間のアンデロン値が 2.5 以下であれば、実用上、合格である。

[0072]

図9に、カーボンプラックの粒子径とアンデロン値との関係を示すが、粒子径 5μ m以下のカーボンブラックを用いることにより、音響特性を維持しつつ、耐はく離性を付与できることがわかる。

【図面の簡単な説明】

[0073]

- 【図1】本発明の転がり軸受の一実施形態である複列アンギュラ玉軸受を示す断面図 である。
- 【図2】芳香族エステル油の含有量の検証-Iの結果を示すグラフである。
- 【図3】増ちょう剤配合量の検証-Iの結果を示すグラフである。



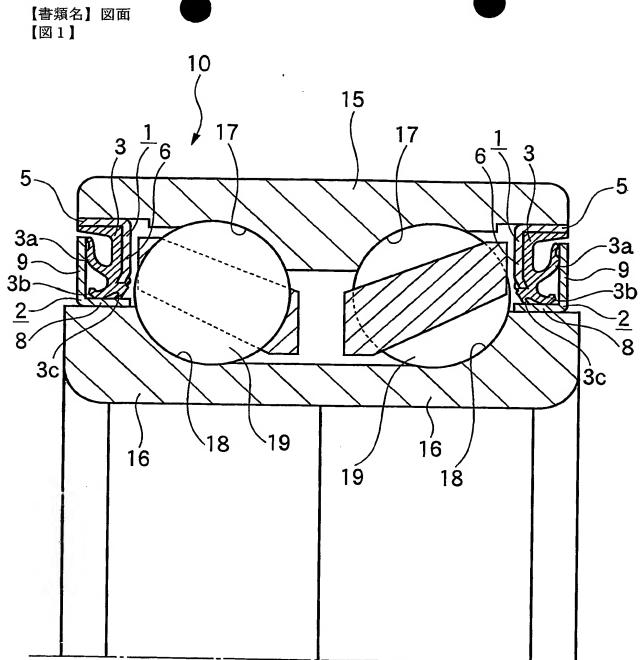
- 【図4】基油の流量と低温異音発生との関係-Iの関係をホッグラフである。
- 【図5】芳香族エステル油の含有量の検証-IIの結果を示すグラフである。
- 【図6】増ちょう剤配合量の検証ーIIの結果を示すグラフである。
- 【図7】基油の流動点と低温異音発生との関係-IIの関係を示すグラフである。
- 【図8】カーボンブラック添加量とはく離発生確率との関係を示すグラフである。
- 【図9】カーボンブラック粒子径とアンデロン値との関係を示すフラフである。

【符号の説明】

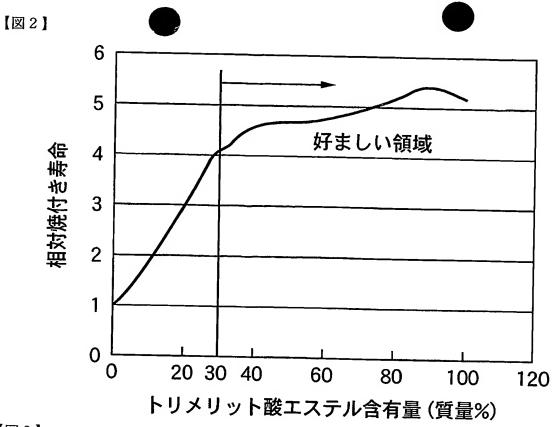
[0074]

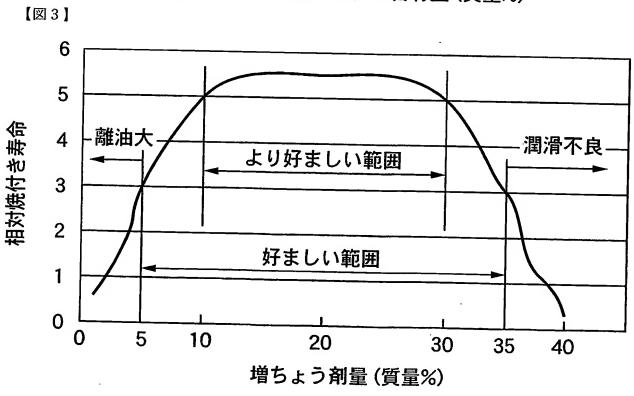
- 10 複列アンギュラ玉軸受
- 15 外輪
- 16 内輪
- 17 外輪軌道
- 18 内輪軌道
- 19 転動体(玉)

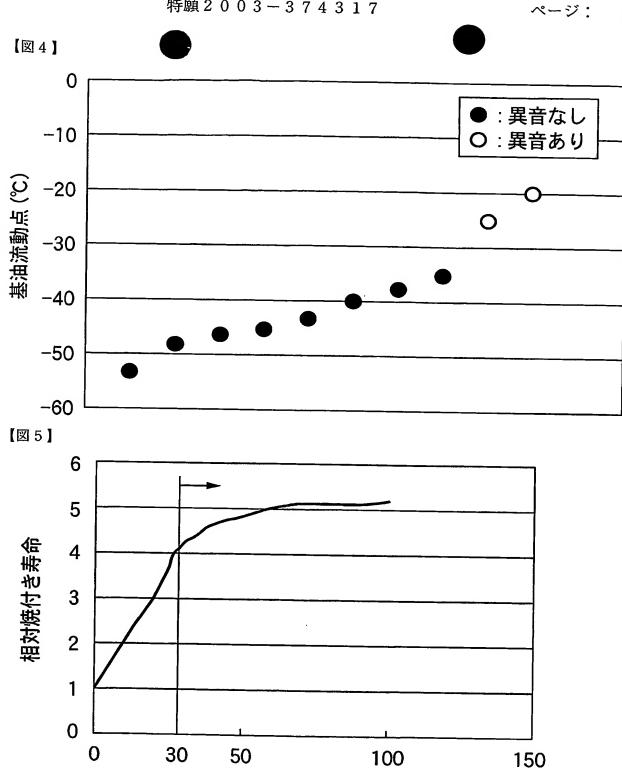






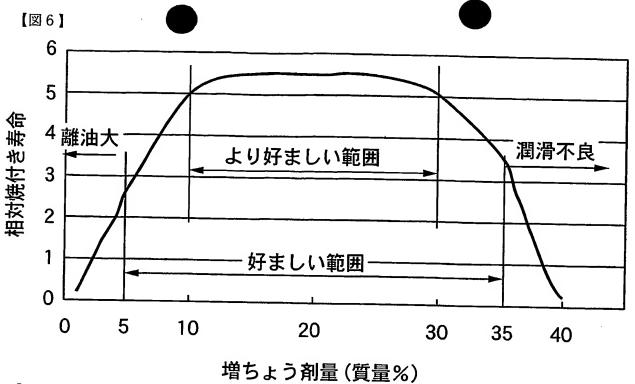


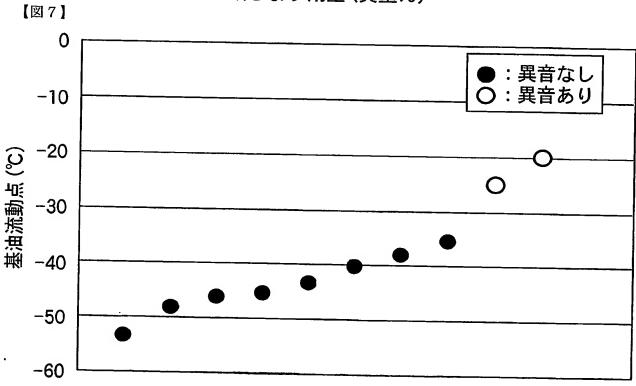




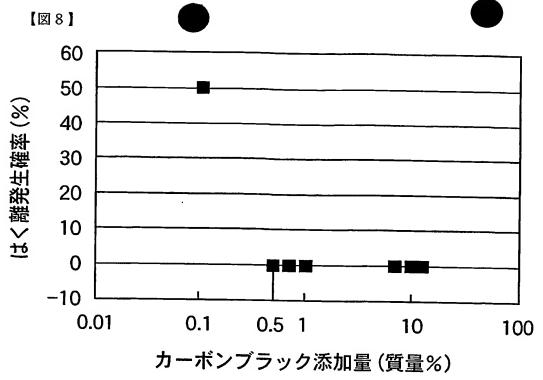
トリメリット酸エステル含有量(質量%)

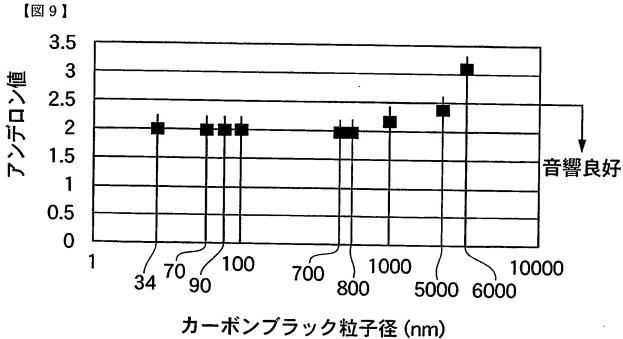














【曹類名】要約書



【要約】

【課題】 -40℃の極低温でも異音を発することがなく、180℃に近い高温下でも優れた耐焼付き性を備え、更に防錆性能にも優れ、特に電装部品やエンジン補機等に好適なグリース組成物並びに転がり軸受を提供する。

【解決手段】 芳香族エステル油を含有する基油に、増ちょう剤として特定のジウレア化合物を配合してなる自動車電装補機用グリース組成物、並びに前記グリース組成物を封入した転がり軸受。

【選択図】 図1

特願 0 3 - 3 7 4 3 1 7

出願人履歴情報

識別番号

[000004204]

1. 変更年月日 [変更理由] 住 所 氏 名 1990年 8月29日 新規登録 東京都品川区大崎1丁目6番3号 日本精工株式会社

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

BLACK BORDERS

IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES

FADED TEXT OR DRAWING

BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING

SKEWED/SLANTED IMAGES

COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS

GRAY SCALE DOCUMENTS

LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT

REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.